## (19) **日本国特許庁(JP)**

# (12) 公 開 特 許 公 報(A)

(11)特許出願公開番号

特開2004-63779 (P2004-63779A)

(43) 公開日 平成16年2月26日(2004.2.26)

(51) Int.C1.7

HO1L 21/205

C23C 16/455 C23C 16/458  $\mathbf{F} \mathbf{J}$ 

HO1L 21/205 C23C 16/455

C23C 16/455 C23C 16/458 テーマコード (参考)

4K030 5F045

審査請求 未請求 請求項の数 7 〇L (全 19 頁)

(21) 出願番号 (22) 出願日 特願2002-220027 (P2002-220027) 平成14年7月29日 (2002.7.29) (71) 出願人 000184713

コマツ電子金属株式会社

神奈川県平塚市四之宮3丁目25番1号

(74) 代理人 100115897

弁理士 田中 秀晴

(72) 発明者 甲斐 秀将

神奈川県平塚市四之宮三丁目25番1号

コマツ電子金属株式会社内

F ターム (参考) 4K030 AA03 AA06 BA29 BB02 CA04

CA12 EA06 EA11 FA10 KA23

LA12 LA15

5F045 AB02 AC05 AC19 AF03 BB02

DP04 EE13 EE15 EE20 EF20 EK12 EK13 EM02 EM07 EM10

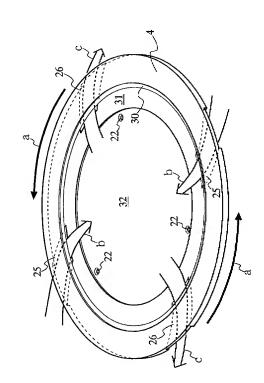
(54) 【発明の名称】エピタキシャルウェーハ製造装置及びサセプタ構造

### (57)【要約】

【課題】サセプタの表面側からサセプタの下方へ大量の 原料ガスを流すことなく、ウェーハポケットに充満した ドーパント種を含む雰囲気を排出可能なサセプタ構造を 提供する。

【解決手段】略円板形状をなし、表面にウェーハ12を収容する凹状のウェーハポケット13を有するサセプタ4であって、サセプタ4の側面または裏面からウェーハポケット13に貫通するガス流入用切欠き25と、ウェーハポケット13からサセプタ4の側面または裏面に買通するガス排出用切欠き26と、を有する。エピタキシャル成膜時におけるサセプタ4の回転を利用して、矢印bで示すようにキャリアガスがサセプタ4のガス流入用切欠き25からウェーハポケット13内に流入し、矢印cで示すようにウェーハポケット13内のガスがガス排出用切欠き26から排出される。

【選択図】 図3



#### 【特許請求の範囲】

#### 【請求項1】

略円板形状をなし、表面にウェーハを収容する凹状のウェーハポケットを有するサセプタであって、

前記サセプタの側面または裏面から前記ウェーハポケットに貫通するガス供給用路と、 前記ウェーハポケットから前記サセプタの側面または裏面に貫通するガス排出用路と、 を有するサセプタ。

## 【請求項2】

前記ガス供給用路は、前記サセプタの回転にしたがって前記ウェーハポケット内にガスを 供給する形状をなし、

前記ガス排出用路は、前記サセプタの回転にしたがって前記ウェーハポケット内のガスを排出する形状をなす、

ことを特徴とする請求項1に記載のサセプタ。

## 【請求項3】

ガスの供給口と排出口を有するチャンバと、

前記チャンバ内に配置され、表面にウェーハを収容する凹状のウェーハポケットと、側面または裏面から前記ウェーハポケットに貫通するガス供給用路と、前記ウェーハポケットから側面または裏面に貫通するガス排出用路と、を有する略円板状のサセプタと、

前記サセプタを支持する支持手段と、

前記チャンバ内の前記サセプタとウェーハを加熱する加熱手段と、

を備えるエピタキシャルウェーハ製造装置。

#### 【請求項4】

前記チャンバ内の前記サセプタよりも上方にのみ原料ガスを含むキャリアガスを供給する ガス供給口を備える、

ことを特徴とする請求項3に記載のエピタキシャルウェーハ製造装置。

## 【請求項5】

チャンバと、

前記チャンバ内に配置され、表面にウェーハを収容する凹状のウェーハポケットを有する サセプタと、

前記サセプタを支持する支持手段と、

前記チャンバ内の前記サセプタとウェーハを加熱する加熱手段と、

を備えるエピタキシャルウェーハ製造装置であって、

前記チャンバ内の前記サセプタの上方に原料ガスを含むキャリアガスを供給するガス供給口と、

前記チャンバ内の前記サセプタの下方に前記キャリアガスよりも重いガスを供給する重ガス供給口と、

を備えるエピタキシャルウェーハ製造装置。

#### 【請求項6】

チャンバ内に配置され、表面にウェーハを収容する凹状のウェーハポケットを有するサセプタの、前記ウェーハポケットにウェーハを載置するステップと、

前記ウェーハポケットに前記サセプタの下部からガスを供給するステップと、前記ウェーハポケット内のガスを前記サセプタの下部から排出するステップと、

前記チャンバ内の前記サセプタと前記ウェーハを加熱するステップと、

を含むことを特徴とするエピタキシャルウェーハ製造方法。

#### 【請求項7】

チャンバ内に配置されたサセプタ上にウェーハを載置するステップと、

前記チャンバ内の前記サセプタの上方に原料ガスを含むキャリアガスを供給し、前記サセプタの下方に前記キャリアガスよりも重いガスを供給するステップと、

前記チャンバ内の前記サセプタと前記ウェーハを加熱するステップと、

を含むことを特徴とするエピタキシャルウェーハ製造方法。

20

10

30

40

20

30

40

50

#### 【発明の詳細な説明】

## [0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は、ウェーハにエピタキシャル層を形成するためのエピタキシャルウェーハ製造装置、サセプタ構造およびエピタキシャルウェーハ製造方法に関し、特に、エピタキシャルウェーハの表面周縁部におけるドーパント濃度の上昇を抑制可能なエピタキシャルウェーハ製造装置、サセプタ構造およびエピタキシャルウェーハ製造方法に関する。

## [00002]

#### 【従来の技術】

ウェーハの表面にシリコンの結晶層を成長させることにより、結晶欠陥がなく、所望の抵抗率を有するシリコンウェーハを製造する技術が知られている。このシリコンの結品層は、例えば直径が 2 0 0 mmで厚さが 0 . 7 5 mmのウェーハの場合に数 μ m程度の厚さを有する極薄い層であり、一般的にエピタキシャル層と呼ばれ、このエピタキシャル層を形成する装置をエピタキシャルウェーハ製造装置と呼んでいる。エピタキシャルウェーハ製造装置は、膜厚制御の容易性および膜品質の面から、主にシリコンウェーハを 1 枚ずつ処理する枚葉式のものが使用されることが多くなった。

#### [0003]

図1に示すように、この枚葉式のエピタキシャルウェーハ製造装置においては、通常、ウェーハを1枚だけ水平に支持するサセプタ4(ウェーハ支持台)が処理チャンバ2内に設けられている。また、サセプタ4上にウェーハ12を搬送するために、ウェーハ12をサセプタ4に対して上下動させるためのリフト機構を設けている。リフト機構は、サセプタ4を貫通して延びる複数本のリフトピン23を有しており、これらのリフトピン23の上端にウェーハ12を載せ、サセプタ4に対して相対的にリフトピン23を上下動させることでウェーハ12を昇降させる。このようなリフト機構により、搬送用アームのハンドに載せられてチャンバ2内に運ばれてきたウェーハ12をサセプタ4上に移載したり、或いはその逆に、ウェーハ12をサセプタ4からハンドに受け渡したりすることが可能となる

#### [0004]

また、エピタキシャル層の成長を行うためには、サセプタ4上で支持されたウェーハ12 を高温に加熱する必要がある。このため、多数のハロゲンランプ(赤外線ランプ)等の熱源8,9を処理チャンバ2の上下に配置し、サセプタ4及びウェーハ12を加熱している

#### [0005]

サセプタ4は、炭素 C の基材に炭化シリコンSiCの被膜を施したものであり、ウェーハ12を加熱する際にウェーハ12全体の温度を均一に保つ均熱盤としての役割を果たす。図2に示すようにサセプタ4の上面には、例えばシリコンウェーハを収めるためにウェーハ12より一回り大きく、深さが1~2mm程度のウェーハポケットと呼ばれるくぼみが形成されている。ウェーハポケット13の内表面は、ウェーハの外周部のみで接触するようにテーパ面とする構成が用いられ、ウェーハポケット13の内表面とウェーハ12の面接触をできるだけ減らすように工夫が施されている。このウェーハポケット13内にウェーハ12を収容し、所定温度にて原料ガスを含むキャリアガス中にサセプタ4を保持することにより、ウェーハ12の表面にシリコン薄膜よりなるエピタキシャル層が成長する。ここで原料ガスとは、シリコンソースガスとドーパントガスを指している。

## [0006]

シリコンソースガスには、トリクロロシランSiHCI3やジクロロシランSiH2Сl2等のクロロシラン系ガスが、またドーパントガスには、ジボラン(P型)やホスフィン(N型)が使われるのが一般的である。これらのガスはキャリアガスである水素H2とともにチャンバ内に導入され、ウェーハ表面において熱CVD反応によるシリコンエピタキシーとともに副生成物としてHCIが生成する。従って、ウェーハ表面においてはシリコンエピタキシーが進行するが、ウェーハ裏面においては主にガス拡散による回り込みによ

20

30

40

50

り S i - H - C I 系雰囲気が形成され、 S i - H - C I 系雰囲気でウェーハ裏面からのドーパント種の放出が起こる。

#### [0007]

その結果、ウェーハポケット13に充満したドーパント種を含む雰囲気が拡散によりウェーハ表面へ回り込み、ウェーハ12の表面周縁部において局所的に気相中のドーパント濃度が上昇するため、エピタキシャル層中のドーパント濃度がウェーハ表面周縁部において上昇する現象が見られる。

#### [0008]

上記のようにウェーハポケット13に充満したドーパント種を含む雰囲気がウェーハ表面に同り込むのを防ぐために、特開平10-223545号公報に記載された発明は、図16に示すようにウェーハポケット13の最外周部にサセプタ4の裏面に貫通する孔部50を設けている。このようにウェーハポケット13の最外周部にサセプタ4表面から裏面に貫通する孔部50を設けることにより、サセプタ4の表面側を流れる原料ガスを含むキャリアガスが孔部50を通ってサセプタ4の下方に流出するため、ウェーハポケット13に充満したドーパント種を含む雰囲気がウェーハ12の表面に回り込むのを防止することができる。

#### [00009]

【発明が解決しようとする課題】

特開平10-223545号公報に記載された発明のようにサセプタ4の表面側からサセプタ4の下方にガスを流出させる場合には、キャリアガスとともに反応性の強いトリクロロシランSiHC1 $_3$  やジクロロシランSiH $_2$  С  $_1$   $_2$  等の原料ガスおよび気相中で分解したSiアモルファス、HC1などが下部チャンバ7bに大量に流出する。

#### [0010]

図 1 を参照すればわかる通り下部チャンバ7 b は、ウェーハ1 2 の回転駆動機構,リフト機構,搬送用アームの進入経路等を含んでおり、掃除をすることは非常に困難である。上記のような原料ガスや分解生成物の侵入は、大幅なメンテナンス時間の増大をもたらし、生産性の悪化要因となる。また、メンテナンス費用の増大も無視できない。

#### [0011]

さらに、下部チャンバ7b側からも熱源9により加熱しているため、チャンバ内壁の汚れはサセプタ4の加熱の不均一や再現性の悪化をもたらし、ウェーハ品質のバラツキの原因にもなる。

## [0012]

本出願に係る発明は、上記のような問題点を解決するためになされたものであり、その目的とするところは、サセプタの表面側からサセプタの下方へ大量の原料ガスを流すことなく、ウェーハポケットに充満したドーパント種を含む雰囲気を排出可能なエピタキシャルウェーハ製造装置およびサセプタ構造を提供することにある。

#### [0013]

また、本出願に係る発明の他の目的は、サセプタの表面側からサセプタの下方へ原料ガスが流れにくいエピタキシャルウェーハ製造装置およびエピタキシャルウェーハ製造方法を提供することにある。

## [0014]

【課題を解決するための手段】

上記目的を達成するため、本出願に係る第1の発明は、略円板形状をなし、表面にウェーハを収容する凹状のウェーハポケットを有するサセプタであって、前記サセプタの側面または裏面から前記ウェーハポケットに貫通するガス供給用路と、前記ウェーハポケットから前記サセプタの側面または裏面に貫通するガス排出用路と、を有するサセプタである。

#### [0015]

また、本出願に係る第2の発明は、前記ガス供給用路は、前記サセプタの回転にしたがって前記ウェーハポケット内にガスを供給する形状をなし、前記ガス排出用路は、前記サセプタの回転にしたがって前記ウェーハポケット内のガスを排出する形状をなす、ことを特

30

40

50

徴とする上記第1の発明に記載のサセプタである。

[0016]

さらに、本出願に係る第3の発明は、ガスの供給口と排出口を有するチャンバと、前記チャンバ内に配置され、表面にウェーハを収容する凹状のウェーハポケットと、側面または裏面から前記ウェーハポケットに貫通するガス供給用路と、前記ウェーハポケットから側面または裏面に貫通するガス排出用路と、を有する略円板状のサセプタと、前記サセプタを支持する支持手段と、前記チャンバ内の前記サセプタとウェーハを加熱する加熱手段と、を備えるエピタキシャルウェーハ製造装置である。

[0017]

また、本出願に係る第4の発明は、前記チャンバ内の前記サセプタよりも上方にのみ原料ガスを含むキャリアガスを供給するガス供給口を備える、ことを特徴とする上記第3の発明に記載のエピタキシャルウェーハ製造装置である。

[0018]

さらに、本出願に係る第5の発明は、チャンバと、前記チャンバ内に配置され、表面にウェーハを収容する凹状のウェーハポケットを有するサセプタと、前記サセプタを支持する支持手段と、前記チャンバ内の前記サセプタとウェーハを加熱する加熱手段と、を備えるエピタキシャルウェーハ製造装置であって、前記チャンバ内の前記サセプタの上方に原料ガスを含むキャリアガスを供給するガス供給口と、前記チャンバ内の前記サセプタの下方に前記キャリアガスよりも重いガスを供給する重ガス供給口と、を備えるエピタキシャルウェーハ製造装置である。

[0019]

また、本出願に係る第6の発明は、チャンバ内に配置され、表面にウェーハを収容する凹状のウェーハポケットを有するサセプタの、前記ウェーハポケットにウェーハを載置するステップと、前記ウェーハポケットに前記サセプタの下部からガスを供給するステップと、前記ウェーハポケット内のガスを前記サセプタの下部から排出するステップと、前記チャンバ内の前記サセプタと前記ウェーハを加熱するステップと、を含むことを特徴とするエピタキシャルウェーハ製造方法である。

[0020]

さらに、本出願に係る第7の発明は、チャンバ内に配置されたサセプタ上にウェーハを載置するステップと、前記チャンバ内の前記サセプタの上方に原料ガスを含むキャリアガスを供給し、前記サセプタの下方に前記キャリアガスよりも重いガスを供給するステップと、前記チャンバ内の前記サセプタと前記ウェーハを加熱するステップと、を含むことを特徴とするエピタキシャルウェーハ製造方法である。

[0021]

【発明の実施の形態】

以下、本出願に係る発明の実施の形態について、図1~図15および図17に基づいて詳細に説明する。

[0022]

[装置全体の説明]

図1は、本発明に係るエピタキシャルウェーハ製造装置1の概略構造を示す縦断面である。本発明のエピタキシャルウェーハ製造装置自体の概略構造は、従来技術で説明したエピタキシャルウェーハ製造装置とほぼ同様であるため、同一図面を用いて説明する。同図においては、チャンバ2の構造を主に記載しており、チャンバ2の下方に設けた回転駆動機構については、具体的な図示を省略している。

[0023]

チャンバ2は、円筒状のベースリング3を円板状の上部窓5および受皿状の下部窓6によって上下から挟んでなり、内部の閉空間は反応炉を形成する。上部窓5および下部窓6は、熱源からの光を遮ることが無いように透光性を有する石英を用いている。チャンバ2内に形成された反応炉は、ウェーハ12よりも上部の空間である上部チャンバ7aと、ウェーハ12よりも下部の空間である下部チャンバ7bとに大別される。

30

40

50

[0024]

さらに、反応炉を加熱する熱源8,9をチャンバ2の上下に備えている。本実施の形態においては、上下の熱源8,9はそれぞれ複数本のハロゲンランプ(赤外線ランプ)から構成されている。

[0025]

チャンバ2内には、ウェーハ12を上部に支持するサセプタ4を収納している。サセプタ4は上方から見ると円板形状をしており、その直径はウェーハ12よりも大きく、サセプタ4の上面にはウェーハ12が収納される円形凹状のウェーハポケット13を設けている。サセプタ4は、本例においては炭素Cの基材に炭化シリコンSiCの被膜を施したものであり、ウェーハ12を加熱する際にウェーハ12全体の温度を均一に保つ均熱盤としての役割を果たす。そのため、サセプタ4はウェーハ12よりも数倍の厚さおよび数倍の熱容量を有している。

[0026]

ウェーハ12の上面に均一なエピタキシャル層が形成されるように、エピタキシャル層成長処理操作の間、サセプタ4はウェーハ12の板面と平行な面内において垂直軸を回転中心として回転動をする。当然のことながら、サセプタ4に設けたウェーハポケット13の中心は、サセプタ4の回転中心と一致する。

[0027]

サセプタ4の下方には、サセプタ4の回転軸となる円柱状または円筒状のサセプタ支持軸14が垂直に配置され、サセプタ支持軸14の上部にはサセプタ4を水平に支持する3本のサセプタアーム15を備える。3本のサセプタアーム15は上方から見たときにそれぞれが120°の角度をなすように放射状に配置され、サセプタアーム15の先端に設けた上方向凸部がサセプタ4の下面に当接してサセプタ4を支持する。

[0028]

サセプタ支持軸 1 4 は、その軸心とサセプタ 4 の円板中心とが一致する位置に垂直に配置され、サセプタ支持軸 1 4 の回転によりサセプタ 4 が回転する。サセプタ支持軸 1 4 への回転は、不図示の回転駆動機構によって与えられる。サセプタ支持軸 1 4 およびサセプタアーム 1 5 は、下部熱源 9 からの光を遮ることのないよう、透光性の石英から形成されている。

[0029]

図2はサセプタ4の縦断面を模式的に表した図である。サセプタ4のウェーハポケット13は、以下に説明するように複数の段部およびテーパ向からなる。例えば、直径300mmのウェーハをエピタキシャル成膜処理する装置においては、サセプタ4として直径が350~400mm、厚さが3~6mmの円板部材を用いる。

[0030]

サセプタ4の上面外周から20~40mm中心に向かった位置に、円形凹部である第1の段部30を設けている。第1の段部30はサセプタ4の上面から0.4~0.7mmドがった位置に設けた円形の平坦面であり、サセプタ4の上面と平行すなわち水平面である。

[0031]

さらに、第1の段部30の外周から5~6mm中心に向かった位置を始点として、緩やかな傾斜を有するテーパ面31を設けている。テーパ面31は、第1の段部30よりも更に約0.1 mm程下がった位置から始まり、中心に向かって24~27 mmの距離に対して約0.1 mm下がる勾配を有する非常に緩やかなロート形状をなす。

[0032]

テーパ面31から更に中心に向かって、円形凹部である第2の段部32を設けている。第2の段部32はテーパ面31から約0.3mm下がった位置に設けた円形の平坦面であり、サセプタ4の上面と平行すなわち水平面である。

[0033]

図2では説明の都合上2個しか図示していないが、第2の段部32には3個の貫通穴22が設けられ、各々の貫通穴22の上部は上方に向かって拡大開口する皿状穴22 を形成

20

30

40

50

している。3個の貫通穴22にはそれぞれウェーハ支持用のリフトピン23が挿通している。この貫通穴22の穴径はリフトピン23の直径よりも大きくし、サセプタ4に対してリフトピン23が上下動する際に接触しない大きさを有するように形成する。

[0034]

リフトピン 2 3 は、石英、シリコン S i , 炭化シリコン S i C , 石英にシリコン S i 又は 炭化シリコン S i C の被膜を施したもの等よりなる。リフトピン 2 3 は円柱または円筒状をなし、上端部には、皿状穴 2 2 ´に対応するように下部外周にテーパ面 2 4 b を有する 頭部 2 4 を備える。この頭部 2 4 のテーパ面 2 4 b のテーパ角は、皿状穴 2 2 ´のテーパ面のテーパ角と適合する。この結果、頭部 2 4 は皿状穴 2 2 ´の内壁に対し優れたシールを与え、これにより原料ガスがリフトピン 2 3 と貫通穴 2 2 の内壁との間を通って漏れる ことが防止される。

[0035]

頭部24の上部24aは頂角が鈍角をなす円錐形状をなし、ウェーハ裏面を支持する際の接触面積を極めて小さくすることにより、リフトピン23によるウェーハ裏面への傷の発生を防止している。リフトピン23は頭部24がサセプタ4の皿状穴22´の内壁に係合し、リフトピン23が下降した状態においては、自重により鉛直に垂下される。このとき、頭部24の上部24aが第2の段部32の上面から突出することはない。

[0036]

図1に示すように、リフトピン23はサセプタ4に垂下され、その胴部はサセプタアーム15に設けた貫通穴を挿通している。リフトピン23は後述のリフトアーム16とは分離した独立の単体構造であるため、サセプタ4が回転するときには、サセプタ4とともにリフトピン23も回転するが、リフトアーム16は停止した状態を保つ。リフトピン23の胴部がサセプタアーム15に設けた貫通穴を挿通しているため、サセプタ4が回転したときに、リフトピン23が遠心力によって傾くのを防止することができる。

[0037]

サセプタ支持軸14の外周には、サセプタ支持軸14に対して摺動可能な内径を有する円筒状のリフト軸17を設けている。リフト軸17の上端には、上方から見た際にそれぞれが120°の角度をなすように放射状に配置された3本のリフトアーム16を備える。リフトピン23が下降してエピタキシャル成膜処理をしている間は、リフトアーム16とリフトピン23の下端は非接触状態を保ち、サセプタ4の回転時にリフトアーム16がリフトピン23に余計な負荷を加えることはない。

[0038]

ウェーハ12をサセプタ4から上昇させる場合には、各リフトピン23がリフトアーム16上に位置合わせされたところでサセプタ4の回転を停止させ、リフトアーム16を上昇またはサセプタ支持軸14を下降させる。それにより、リフトピン23の下端がリフトアーム16に当接してリフトピン23の頭部24がサセプタ4から上昇し、ウェーハ12は頭部24によって下方から押し上げられてウェーハポケット13から上昇する。

[0039]

図1に示すように、サセプタ4の外周にはサセプタ4を取り囲むように、サセプタ4とほぼ同じ厚さを有する円環状の余熱リング19を固定配置している。余熱リング19の内周面はサセプタ4の外周面に対して接触しないだけの間隔をとって配置され、サセプタ4は余熱リング19と独立して回転することができる。余熱リング19は、サセプタ4と同様に炭素Cの基材に炭化シリコンSiCの被膜を施したものであり、サセプタ4の外周部における熱容量の変化に伴う急激な温度変化を防止する役割を果たす。このようにサセプタ4の周りに余熱リング19を設けることにより、サセプタ4は中心部から外周部に亘ってほぼ均一に加熱される。

[0040]

図1に示すようにベースリング3には、ガス供給口10aとガス排出口11を設けている。同図向かって左側のガス供給口10aから原料ガスを含んだキャリアガスを供給し、右側のガス排出口11から排出する。チャンバ外部に設けた不図示のガス供給ユニットより

20

30

40

50

、ガス供給口10aを通して、チャンバ2内に原料ガスおよびキャリアガスが供給される

[0041]

ガス供給 $\Pi$ 10 a は、ベースリング 3 の内周而において余熱リング 1 9 よりも上側に開口を有し、上部チャンバ 7 a 内に水素ガス  $H_2$  或いは、原料ガスを含んだ水素ガスを供給する。原料ガスは、主にトリクロロシランSiHCL3 やジクロロシランSiH2CL2 等のクロロシラン系のシリコンソースガスに、ジボラン(P型)やホスフィン(N型)のドーパントガスが添加されたものである。これらのガスはキャリアガスである水素ガス  $H_2$  とともに上部チャンバ 7 a 内に導入される。

[0042]

さらに、下部供給口10bがガス供給口10aとは別に設けられ、チャンバ外部に設けた不図示のガス供給ユニットより、下部供給口10bを通して下部チャンバ7b内に水素ガスH₂が供給される。下部供給口10bは、ベースリング3の内周面において余熱リング19よりも下側に開口を有し、下部チャンバ7b内に水素ガスH₂を供給する。 このように、上部チャンバ7a側にのみ原料ガスを供給することにより、下部チャンバ7

[0043]

ガス排出口11は、ベースリング3の内周面に余熱リング19よりも上側および下側に2つの開口を有し、上部チャンバ7aおよび下部チャンバ7bからのガスをひとまとめにしてチャンバ2の外へ排出する。

bにおける原料ガスの無用な反応を防止することができる。

[0044]

[0045]

[第1の実施の形態] 次に第1の実施の形態におけるサセプタの構造について、図3~図7を用いて詳細に説明

次に第1の天施の形態におけるサセノタの構造について、図3~図7を用いて詳細に説明する。

図3はサセプタ4の表面側の斜視図、図4はサセプタ4の裏面側の斜視図である。図3及び図4に示すようにサセプタ4は、サセプタ4の裏面側から厚さ方向でサセプタ4の中腹に至る4個の切欠きを備える。各切欠きは、サセプタ4の外周面に長方形の開口を有する。4個の切欠きは、サセプタ4の中心に対して対称の位置に配置された切欠き同士が対をなし、2個のガス流入用切欠き25と、2個のガス排出用切欠き26を形成する。図4に示すように、サセプタ4の裏面側から見ると、ガス流入用切欠き25とガス排出用切欠き26は緩やかな曲線を描く幅広の溝である。溝の断面形状は、サセプタ4の外周からサセプタ4の中心部に向かうにつれて狭くなる方が好ましいが、一定であってもよい。

[0046]

図5はサセプタ4の平面図、図6はサセプタ4の底面図である。図5に示すようにガス流入用切欠き25は右巻き方向で中心に向かって渦を巻くように形成され、ガス排出用切欠き26は行巻き方向で外側に向かって渦を巻くように形成される。

[0047]

図7は図5のB-B 断面図である。ガス流入用切欠き25とガス排出用切欠き26は共に同様な断面形状を有するため、ここではガス流入用切欠き25の断面形状についてのみ説明する。図7に示すように、ガス流入用切欠き25はサセプタ4の外周面からテーパ面31の開始位置に至るまで、中心方向に向かって溝を形成し、さらに、サセプタ4を斜めに10~45°の角度で貫通してテーパ面31に開口を形成する。より好ましくはサセプタ4を20°の角度で貫通するのがよい。その結果、サセプタ4の裏面にはサセプタ4の外周面から中心方向に向かって曲線を描く溝が形成され、テーパ面31に差し掛かったところでウェーハポケット13に貫通する。

[0048]

図3の矢印 a で示すように、上方から見た場合にサセプタ4は反時計方向に回転する。すると、矢印 b で示すように下部チャンバ7 b 内のキャリアガスがサセプタ4のガス流入用切欠き25からウェーハポケット13内に流入し、矢印 c で示すようにウェーハポケット

20

30

40

50

13内のガスがガス排出用切欠き26から排出される。このように、サセプタ4の裏面側からガス流入用切欠き25を通ってキャリアガスが流入して、ウェーハポケット13内を循環し、ガス排出用切欠き26を通ってサセプタ4の裏面側に排出される。

[0049]

したがって、第1の実施の形態におけるサセプタ4によれば、サセプタ4の表面側からサセプタ4の下方へ大量の原料ガスを流すことなく、エピタキシャル成長の過程でウェーハの裏面から放散されるドーパント種を含む雰囲気をウェーハポケット13から排出することが可能になる。

[0050]

また、エピタキシャル成膜時におけるサセプタ 4 の回転を利用して、ウェーハポケット 1 3 内のガスを強制的に排出するため、ウェーハポケット 1 3 に充満したドーパント種を含む雰囲気がウェーハ 1 2 の表面に回り込むのをより効果的に防止することができる。本実施の形態においては、ガス流入川切欠き 2 5 とガス排出川切欠き 2 6 を曲線状の溝として形成することによりウェーハポケット 1 3 内のガスを強制的に排出する構成としたが、曲線状の溝でない場合であってもウェーハポケット 1 3 内のガスを排出する効果を奏することができる。

[0051]

更に、本実施の形態におけるサセプタ4によれば、ガス流入川切欠き25とガス排出川切欠き26が対称形状であるため、サセプタ4を正逆何れの方向に回転させた場合であっても、ウェーハポケット13内のガスを強制的に排出することができる。例えば、図5に示す反時計回りとは反対の方向(時計回り)に回転させた場合には、ガス流入用切欠き25がガス排出用として機能し、ガス排出用切欠き26がガス流入用として機能する。

[0052]

尚、本実施の形態においては、ガス流入用切欠き25およびガス排出用切欠き26は、サセプタ4の裏面側からテーパ面31に貫通している例を示したが、両方若しくは一方が第2の段部32に貫通していても良い。また、ガス流入用切欠き25およびガス排出用切欠き26の個数は設計により種々の変更が可能であり、それぞれが少なくとも1個以上であればよい。

[0053]

[第2の実施の形態]

図 1 4 及 び 図 1 5 に 他 の 例 を 示す。 図 1 4 は サ セ プ タ 4 を 上 面 か ら 見 た 平 面 図 、 図 1 5 は D - D  $\hat{}$  断 而 図 で あ る 。 ウェー ハ の 裏 而 形 状 は 第 1 の 実 施 の 形態 と 同 様 で あ る た め 、 図 4 を 参 照 し て 説 明 す る 。

[0054]

サセプタ4は、第1の実施の形態と同様に、サセプタ4の裏面側から厚さ方向でサセプタ4の中腹に至る4個の切欠きを備え、各切欠きはサセプタ4の外周面に長方形の開口を有する。4個の切欠きは、サセプタ4の中心に対して対称の位置に配置された切欠き同士が対をなし、2個のガス流入用切欠き25と、2個のガス排出用切欠き26を形成する。図4に示すように、サセプタ4の裏面側から見ると、ガス流入用切欠き25とガス排出用切欠き26は緩やかな曲線を描く幅広の溝である。溝の断面形状は、サセプタ4の外周からサセプタ4の中心部に向かうにつれて狭くなる方が好ましいが、一定であってもよい。

[0055]

図14に示すようにガス流入用切欠き25は右巻き方向で中心に向かって渦を巻くように 形成され、ガス排出用切欠き26は右巻き方向で外側に向かって渦を巻くように形成され る。

[0056]

図15に示すように、本実施の形態におけるサセプタ4は、ウェーハ12を載置する面52と、その面52の外周部に形成された掃気段部51を備える。面52はサセプタ4の上面からおよそウェーハ12の形状に合わせて円形に凹んだ面である。掃気段部51は、面52よりも更にウェーハ裏面側に下がった段部であり、面52の外周に円環状に設けられ

20

30

40

50

た平坦面である。二点鎖線で示すウェーハ12は、掃気段部51よりも内側に形成された面52に載置され、外周部は掃気段部51の上を覆うように配置される。その結果、ウェーハ12と掃気段部51との間には、円環状空間53が形成される。なお、面52上には、メッシュ状の浅い細溝を形成する、いわゆるローレット加工を施していても良い。

[0057]

次に、本実施の形態におけるガス流入出用切欠き25及びガス排出用切欠き26の断面形状について説明する。ガス流入用切欠き25とガス排出用切欠き26は共に同様な断面形状を有するため、ここではガス流入出用切欠き25の断而形状についてのみ説明する。図15に示すように、ガス流入用切欠き25はサセプタ4の外周面から掃気段部51の開始位置に至るまで、中心方向に向かって溝を形成し、さらに、サセプタ4を斜めに10~45°の角度で貫通して掃気段部51に開口を形成する。より好ましくはサセプタ4を20°の角度で貫通するのがよい。

[0058]

図14の矢印 a で示すように、上方から見た場合にサセプタ4は反時計方向に回転する。すると、矢印 b で示すようにサセプタ4の下部チャンバ7 b 内のキャリアガスがガス流入用切欠き25から掃気段部51に流入し、矢印 c で示すようにガス排出用切欠き26から排出される。このように、サセプタ4の裏面側からガス流入用切欠き25を通ってキャリアガスが流入して、円環状空間53内を循環し、ガス排出用切欠き26を通ってサセプタ4の裏面側に排出される。

[0059]

したがって、第2の実施の形態におけるサセプタ4によれば、サセプタ4の表面側からサセプタ4の下方へ大量の原料ガスを流すことなく、ウェーハポケットに充満したドーパント種を含む雰囲気を排出することが可能になる。

[0060]

[第3の実施の形態]

次に第3の実施の形態におけるサセプタの構造について、図8~図12を用いて詳細に説明する。

[0061]

図8はサセプタ4の表面側の斜視図、図9はサセプタ4の裏面側の斜視図である。図8及び図9に示すようにサセプタ4は、サセプタ4の裏面側から厚さ方向でサセプタ4の中腹に至る3個の切欠きを備える。各切欠きは、サセプタ4の外周面に長方形の開口を有するガス流入川切欠き27である。図9に示すように、サセプタ4の裏面側から見ると、ガス流入用切欠き27は緩やかな曲線を描く幅広の溝である。溝の断面形状は、サセプタ4の外周からサセプタ4の中心部に向かうにつれて狭くなる方が好ましいが、一定であってもよい。

[0062]

図10はサセプタ4の平面図、図11はサセプタ4の底面図である。図10に示すように、サセプタ4は矢印aで示すように時計回りに回転するため、ガス流入用切欠き27は左巻き方向で中心に向かって渦を巻くように形成される。各ガス流入用切欠き27は、サセプタ4の中心に対して互いに120°の角度をなすように、等間隔に割り出しした位置に設けられている。

[0063]

図12(a)は図10のA-A 断面図である。図12(a)に示すように、ガス流入用切欠き27はサセプタ4の外周面からテーパ面31の開始位置に至るまで、中心方向に向かって溝を形成し、さらに、サセプタ4を斜めに10~45°の角度で貫通してテーパ面31に開口を形成する。より好ましくはサセプタ4を20°の角度で貫通するのがよい。その結果、サセプタ4の裏面にはサセプタ4の外周面から中心方向に向かって曲線を描く溝が形成され、テーパ面31に差し掛かったところでウェーハポケット13に貫通する。

[0064]

図10に示すように、本実施の形態におけるサセプタ4は、サセプタ中央部近辺すなわち

20

30

40

50

第2の段部32の平坦面に、サセプタ4を表面側から裏面側へ貫通するガス排出用開口28を設けている。図12(b)は、図10のC-C´ 断面図である。ガス排出用開口28は、ウェーハポケット13の第2の段部32の上面に開口を有し、サセプタ4を斜めに10~45°の角度で貫通して、サセプタ4の裏面に再び開口を形成する。より好ましくはサセプタ4を20°の角度で貫通するのがよい。図10においては、ガス排出用開口28は断面形状を四角形に構成しているが、必ずしも四角形の必要はなく円形や三角形であってもよい。

[0065]

図8の矢印 a で示すように、上方から見た場合にサセプタ 4 は時計方向に回転する。すると、矢印 b で示すようにサセプタ 4 の下部チャンバ 7 b 内のキャリアガスがガス流入用切欠き 2 7 からウェーハポケット 1 3 内に流入し、矢印 c で示すようにウェーハポケット 1 3 内のガスがガス排出用開口 2 8 から排出される。このように、サセプタ 4 の裏面側からガス流入川切欠き 2 7 を通ってキャリアガスが流入して、ウェーハポケット 1 3 内を循環し、ガス排出用開口 2 8 を通ってサセプタ 4 の裏面側に排出される。

[0066]

したがって、第3の実施の形態におけるサセプタ4によれば、サセプタ4の表面側からサセプタ4の下方へ大量の原料ガスを流すことなく、ウェーハポケット13に充満したドーパント種を含む雰囲気を排出することが可能になる。

[0067]

また、エピタキシャル成膜時におけるサセプタ4の回転を利用して、ウェーハポケット13内のガスを強制的に排出するため、ウェーハポケット13に充満したドーパント種を含む雰囲気がウェーハ12の表面に回り込むのをより効果的に防止することができる。

[0068]

尚、本実施の形態においてガス流入用切欠き27は、サセプタ4の裏面側からテーパ面3 1に貫通している例を示したが、第2の段部32に貫通していても良い。また、ガス流入 用切欠き27の個数は設計により種々の変更が可能であり、1個以上であればよい。

[0069]

第1~第3の実施の形態に示したように、特に、ウェーハポケット13の形状は段部とテーパ面を組み合わせた構成である必要はなく、段部のみ或いはテーパ面のみ、またはいわゆるローレットというメッシュ状の浅い細溝が形成されてウェーハを多数の凸部と接触支持させる構成や、表面に被覆した炭化珪素の面和度がウェーハ裏面よりもはるかに知いことを利用する構成であってもよい。何れにしても本願発明は適用可能であり、サセプタ4の側面または裏面からウェーハポケット13内にガスを取り込み、再びサセプタ4の側面または裏面から排出する全ての構成に及ぶものである。

[0070]

[第4の実施の形態]

次に第4の実施の形態におけるサセプタの構造について、図17を用いて詳細に説明する。本実施の形態におけるサセプタの全体構成は、図8に示す第3の実施の形態におけるサセプタとほぼ同様であるため、同一部分については同一符号を付すことにより具体的な説明は省略する。

[0071]

図 1 7 はサセプタ 4 の表面側の斜視図である。本実施の形態におけるサセプタ 4 は、特に図 1 7 の太線で示すように、ガス逃がし溝 2 0 を備えた点に特徴を有する。ガス逃がし溝 2 0 は、テーパ面 3 1 に形成された円環状の浅い溝であり、各ガス流入用切欠き 2 7 のウェーハポケット 1 3 側の開口を連結するように形成されている。

[0072]

より詳細には、ガス逃がし溝 20 は溝幅 3.0mm、溝深 21.5mm 程度で良く、もちろん、溝幅は 3.0mm以上で溝深 20 が 1.5mm 以上であってもよい。排気効率を向上させる目的からは、溝幅は 1.0mm 以上で溝深 20 は 20 が望ましい。

20

30

50

[0073]

このように、各ガス流入用切欠き27のウェーハポケット13側の開口を連結する円環状のガス逃がし溝20を、テーパ面31に形成することにより、ガス逃がし溝20のある部分の排気効率を向上させ、或いは排気効率をウェーハの円周方向で均一化することができる。

[0074]

なお、本実施の形態におけるガス逃がし溝20を、上記第1の実施の形態におけるガス流入川切欠き25とガス排出川切欠き26のウェーハポケット側開口を連結する円環状に形成することも可能である。この場合においても、溝のある部分の排気効率を向上させ、或いは排気効率をウェーハの円周方向で均一化することができる。

[0075]

次に、本願発明のエピタキシャルウェーハ製造装置の全体の動作について、図1を用いて説明する。本動作説明においては、昇降機構や回転駆動機構の機械的な動作の説明は省略し、サセプタおよびリフトピンとウェーハとの動作関係、及び、それらの位置関係についてのみ説明する。

[0076]

まず、上下部の熱源 8 、9 を作動させ、処理チャンバ 2 内のサセプタ 4 をウェーハの搬送に適した温度まで加熱する。ウェーハ搬送温度としては、800  $^{\circ}$  C程度が好ましく、サーモセンサ等によってチャンバ 2 内のサセプタ 4 の温度を検知しながら上記の温度範囲を保つように制御する。同時に、ガス供給口 10 a 及び下部供給口 10 b からキャリアガスを流し込み、上部チャンバ 7 a 及び下部チャンバ 7 b 内をキャリアガスによって充填する。チャンバ 2 はガス供給口 10 a の反対側にガス排出口 11を有しており、ガス供給口 10 a 及び下部供給口 10 b からガス排出口 11に向かってキャリアガスが常時流れる。キャリアガスとしては一般に水素  $H_2$  を用いることが多く、通常、常温(室温)の状態でチャンバ 2 内へ供給される。

[0077]

次に、チャンバ2内が十分に加熱されキャリアガスが充填されたら、今度はチャンバ2内にウェーハ12を搬入する。ウェーハ12はインゴットからスライス加工され、研磨工程等を経てなり、薄い円板状をなしている。一例としては、直径300mm,厚さ0.7~0.75mm程度のものがある。このウェーハ12を石英製のハンドの上に載せ、ハンドをチャンバ2内に入れる。ウェーハ12を上昇したリフトピン23上に移載し、リフトピン23をゆっくりと下降させることによってウェーハ12がサセプタ4のウェーハポケット13に嵌り込み、左右方向の位置ずれが発生しない状態となる。

[0078]

上下部の熱源8,9を作動させ、ウェーハ表面温度をエピタキシャル成長に適した温度(1000~1200~C)に上昇させる。また、不図示の制御部からの指令によって回転駆動用モータを駆動し、サセプタ4を回転させる。サセプタ4の回転が安定したら、キャリアガスに原料ガスを混合して、ガス供給口10aを通して上部チャンバ7a内に原料ガスを供給する。原料ガスは、主にトリクロロシラン $SiHCI_3$ やジクロロシラン $SiH_2CI_2$ 等のクロロシラン系のシリコンソースガスに、ジボラン(P型)やホスフィン(N型)のドーパントガスが添加されたものである。

[0079]

ウェーハ12の表面を原料ガスを含むキャリアガスが流れ、ウェーハ表面にエピタキシャル層が成長し始める。ウェーハ12はサセプタ4に収容された状態で水平面内で回転しているため、ウェーハ12の表面にはほぼ均一な厚さを有するエピタキシャル層が成長する。このとき、ウェーハ表面において、熱CVD反応によるシリコンエピタキシーとともに副生成物としてHC1が生成する。

[0080]

従来の装置によれば、ウェーハ表面においてはシリコンエピタキシーが進行するが、ウェーハ裏面においては主にガス拡散による回り込みによりウェーハポケット13内にSi-

H-C I 系雰囲気が留まるため、S i -H-C I 系雰囲気でウェーハ裏面からのドーパント種の放出が起こる。

[0081]

上記の通り、第1~第4の実施の形態において説明した本願のサセプタ4によれば、ウェーハ表面への成膜処理時の回転を利用して、サセプタ4の側面または裏面から下部チャンバ7b内のキャリアガス(原料ガスを含まない水素ガスH2)を吸気し、ウェーハポケット13内を循環させた後、サセプタ4の側面または裏面から排出する。その後、ガス排出 11110 下側の開口からチャンバ外へ排出される。そのため、ウェーハポケット13内に 11110 下側の開口からチャンバ外へ排出される。そのため、ウェーハポケット13内に 11110 下側の開口からチャンバ外へ排出される。そのため、ウェーハポケット13内に 11110 出の影響を抑制することができる。

[0082]

所望の厚さのエピタキシャル層が成長したら、原料ガスの供給を停止し、熱源 8 , 9 を制御してチャンバ 2 内をウェーハ搬送温度に下げる。そして、処理済みのウェーハ 1 2 をチャンバ 2 内から搬出する。搬出は、搬入とは逆の手順に従えばよい。

[0083]

次に、本願におけるエピタキシャルウェーハ製造装置の変形例について説明する。図13は、エピタキシャルウェーハ製造装置40の概略構造を示す縦断面である。このエピタキシャルウェーハ製造装置40自体の概略構造は、図1を用いて説明したエピタキシャルウェーハ製造装置1とほぼ同様であるため、同様部分については同符号を付して詳細な説明は省略する。

[0084]

エピタキシャルウェーハ製造装置40は、ベースリング3に形成された重ガス供給口45に、重ガス供給手段41及びキャリアガス供給手段42を連結している。重ガス供給手段41には重ガス源44が流量調整手段43を介して接続されており、重ガス源44から供給される重ガスは流量調整手段43によって所望の供給量に調整される。重ガス供給手段41から供給される重ガスは、キャリアガス供給手段42から供給されるキャリアガスと混合され、重ガス供給口45から下部チャンバ7bへ供給される。ガス供給口10aから供給されるガスおよび重ガス供給口45から供給されるガスの供給量は、不図示のプロセスコントローラにより制御される。

[0085]

重ガス供給口45はガス供給口10aと交わることなく、チャンバ2外部から重ガスを下部チャンバ7bにのみ供給する。重ガスとしては、例えばアルゴンガスを用いることができる。基本的には、上部チャンバ7aに供給されるキャリアガスよりも重いことが必要である。重ガス源44としては、アルゴンガスタンクまたはアルゴンガス精製プラントからの配管を使用することができ、また、流量調整手段43としては、マスフローコントローラを使用することができる。

[0086]

重ガス供給口45から供給されたアルゴンガス等の重ガスは、チャンバ2の下部チャンバ7b内に充満する。重ガスは上部チャンバ7aに供給されるキャリアガスよりも重いため、下部チャンバ7b内を重ガスで満たすことにより、上部チャンバ7aからキャリアガスとともに原料ガスが流れ込むのを防止することができる。その結果、サセプタ4の表面側からサセプタ4の下方側へ大量の原料ガスを流すことなく、ウェーハポケットに充満したドーパント種を含む雰囲気を排出することができる。なお、図13においては、重ガス供給口45はキャリアガスと重ガスの混合ガスを供給する場合について例示しているが、キャリアガス供給口と重ガス供給口を独立して設けてもよい。

- [0087]
- 【発明の効果】

本願のサセプタ構造によれば、サセプタの表面側からサセプタの下方へ大量の原料ガスを流すことなく、ウェーハポケットに充満したドーパント種を含む雰囲気を排出することが可能になる。

10

20

30

[0088]

また、本願のサセプタ構造によれば、エピタキシャル成膜時におけるサセプタの回転を利用してウェーハポケット内のガスを強制的に排出するため、ウェーハポケットに充満したドーパント種を含む雰囲気がウェーハの表面に回り込むのをより効果的に防止することができる。

[0089]

更に、ガス流入用切欠きとガス排出用切欠きを対称形状に形成することにより、サセプタを正逆何れの方向に回転させた場合であっても、ウェーハポケット内のガスを強制的に排出することができる。

[0090]

本願のエピタキシャルウェーハ製造装置によれば、上部チャンバに供給するキャリアガスよりも重いガスを下部チャンバに供給することにより、下部チャンバ内が重ガスで満たされ、上部チャンバからキャリアガスとともに原料ガスが流れ込むのを防止することができる。その結果、サセプタの表面側からサセプタの下方側へ大量の原料ガスを流すことなく、ウェーハポケットに充満したドーパント種を含む雰囲気を排出することができる。

【図面の簡単な説明】

- 【図1】本願のエピタキシャルウェーハ製造装置の概略を示す、縦断面図である。
- 【図2】サセプタの概略を示す、縦断面図である。
- 【図3】第1の実施の形態におけるサセプタの表面側の斜視図である。
- 【図4】第1の実施の形態におけるサセプタの裏面側の斜視図である。
- 【図5】第1の実施の形態におけるサセプタの平面図である。
- 【図6】第1の実施の形態におけるサセプタの底面図である。
- 【図7】図5に示すサセプタのB-B´断面図である。
- 【図8】第3の実施の形態におけるサセプタの表面側の斜視図である。
- 【図9】第3の実施の形態におけるサセプタの裏面側の斜視図である。
- 【図10】第3の実施の形態におけるサセプタの平面図である。
- 【図11】第3の実施の形態におけるサセプタの底面図である。
- 【図12】(a)は図10に示すサセプタのA-A´断面図、(b)は図10に示すサセプタのC-C´断面図である。
- 【図13】本願のエピタキシャルウェーハ製造装置の他の例を示す、縦断面図である。
- 【図14】第2の実施の形態におけるサセプタの平面図である。
- 【図15】図14に示すサセプタのD-D´断面図である。
- 【 図 1 6 】 従来 技術 の サ セ プ タ の 概 略 を 示 す 、 縦 断 面 図 で あ る 。
- 【図17】第4の実施の形態におけるサセプタの表面側の斜視図である。

【符号の説明】

- 1 … エピタキシャルウェーハ製造装置
- 2…チャンバ
- 3 … ベースリング
- 4…サセプタ
- 5 … 上 部 窓
- 6 … 下 部 窓
- 7 a … 上部チャンバ 7 b … ド部チャンバ
- 8 … 熱源
- 9 … 熱源
- 10a…ガス供給口 10b…下部供給口
- 1 1 … ガス排出口
- 12…ウェーハ
- 13…ウェーハポケット
- 1 4 … サセプタ支持軸
- 15…サセプタアーム

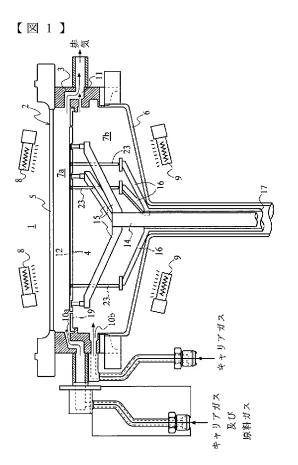
10

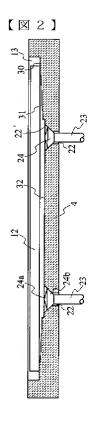
20

30

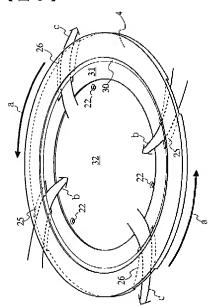
40

- 16…リフトアーム
- 17…リフト軸
- 19…余熱リング
- 20…ガス逃がし溝
- 22…貫通穴 22 … 皿状穴
- 23…リフトピン
- 24…頭部 24 a…上部 24 b …テーパ面
- 25…ガス流入川切欠き
- 26…ガス排出用切欠き
- 27…ガス流入用切欠き
- 28…ガス排出用開口
- 30…第1の段部
- 3 1 … テーパ 面
- 32…第2の段部
- 40…エピタキシャルウェーハ製造装置
- 41…重ガス供給手段
- 42…キャリアガス供給手段
- 4 3 … 流量調整手段
- 4 4 … 重ガス源
- 45…重ガス供給口
- 5 0 … 孔部
- 5 1 … 掃 気 段 部
- 5 2 … 前
- 53…円環状空間。

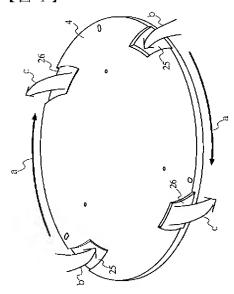




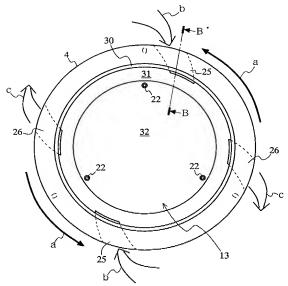
[図3]



【図4】



【図5】



【図6】

